

(19) 日本国特許庁 (J P)

(12) 公開特許公報 (A)

(11) 特許出願公開番号

特開平11-339939

(43) 公開日 平成11年(1999)12月10日

(51) Int. Cl. ⁶
H05B 3/20
H01L 21/205
21/68

識別記号
328

F I
H05B 3/20 328
H01L 21/205
21/68 N

審査請求 未請求 請求項の数 1 O L (全 8 頁)

(21) 出願番号 特願平10-150381

(22) 出願日 平成10年(1998) 5 月29日

(71) 出願人 000006633

京セラ株式会社

京都府京都市伏見区竹田烏羽殿町 6 番地

(72) 発明者 中間 英徳

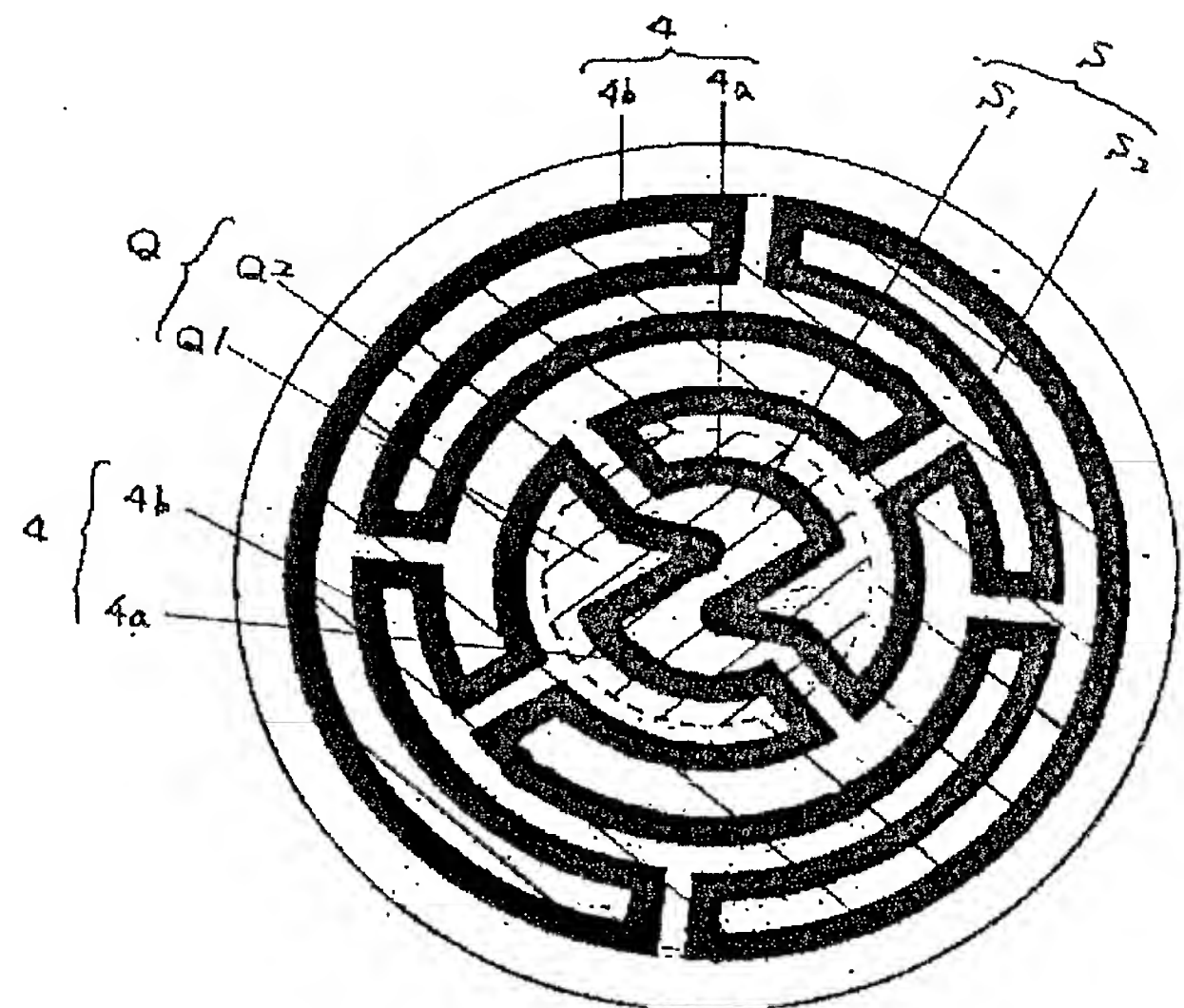
鹿児島県国分市山下町 1 番 1 号 京セラ株式会社鹿児島国分工場内

(54) 【発明の名称】 セラミックヒータ

(57) 【要約】

【課題】筒状支持体 6 を備えてなるセラミックヒータ 1 において、載置面 3 の温度分布を均一化できるとともに、 $20^{\circ}\text{C}/\text{min}$ 以上の急速昇温が可能なセラミックヒータ 1 を提供する。

【解決手段】略同心円状をした発熱パターン Q を有する抵抗発熱体 4 を埋設してなるセラミック体 2 の上面を被加熱物 W の載置面 3 とし、上記セラミック体 2 の下面にセラミックスからなる筒状支持体 6 を接合してなるセラミックヒータ 1 において、上記発熱パターン Q のうち筒状支持体 6 より内側に位置する領域 Q 1 の面積を S 1、該領域 Q 1 における抵抗発熱体 4 a の抵抗値を R 1 とし、上記発熱パターン Q のうち筒状支持体 6 より外側に位置する領域 Q 2 の面積を S 2、該領域 Q 2 における抵抗発熱体 4 b の抵抗値を R 2 とした時、 $R 1 / S 1$ を $R 2 / S 2$ に対して 3 ~ 60 % の範囲で大きくする。



【特許請求の範囲】

【請求項 1】 略同心円状又は略渦巻き状をした発熱パターンを有する抵抗発熱体を埋設してなるセラミック体の上面を被加熱物の載置面とし、上記セラミック体の下面にセラミックスからなる筒状支持体を接合してなるセラミックヒータにおいて、上記発熱パターンのうち筒状支持体より内側に位置する領域の面積を S_1 、該筒状支持体より内側に位置する領域における抵抗発熱体の抵抗値を R_1 とし、上記発熱パターンのうち筒状支持体より外側に位置する領域の面積を S_2 、該筒状支持体より外側に位置する領域における抵抗発熱体の抵抗値を R_2 とした時、 R_1/S_1 を R_2/S_2 に対して 3～60% の範囲で大きくしたことを特徴とするセラミックヒータ。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】 本発明は、セラミックヒータに関し、特に、CVD、PVD、スパッタリングなどの成膜装置用として使用されるセラミックヒータ、その中でも半導体製造装置用セラミックヒータとして好適なものである。

【0002】

【従来の技術】 従来、半導体装置の製造工程において、半導体ウエハ（以下、ウエハと称す。）に薄膜を形成するCVD、PVD、スパッタリングなどの成膜装置にはウエハを各種処理温度に加熱するための熱源としてステンレスヒータが使用されていた。

【0003】 しかしながら、成膜装置では、デポジション用ガスやクリーニング用ガスとして塩素系やフッ素等の腐食性の強いハロゲン系ガスが使用されるため、これらのハロゲン系ガスに曝されるとパーティクルが発生したり、熱効率が悪くなるため、成膜する膜質や膜厚みに悪影響を与えるといった問題点があった。

【0004】 こうした問題点を解決するために、耐食性に優れた緻密なセラミック体中に抵抗発熱体を埋設してなるセラミックヒータが提案されている。

【0005】 図 5 (a) (b) にセラミックヒータ 11 の一般的な構造を示すように、11 はセラミックヒータで、円盤状をした緻密なセラミック体 12 からなり、その内部には例えば図 6 に示すような渦巻き状をした発熱パターン P を有する抵抗発熱体 14 が埋設され、該抵抗発熱体 14 はタングステンやモリブデンなどの単一の材料からなり、同一線幅、同一線厚みに構成されていた。

また、上記セラミック体 12 の上面はウエハ等の被加熱物 W を載置しつつ所定の温度に加熱するための載置面 13 とし、上記セラミック体 12 の下面中央にはセラミックヒータ 11 を反応処理室（不図示）内に設置するためのセラミックスからなる筒状支持体 16 が接合しており、該筒状支持体 16 により反応処理室の内外を気密にシールするとともに、上記筒状支持体 16 の内側より前記抵抗発熱体 14 に通電するための給電端子 15 を反応

処理室外へ取り出すようになっていた（特公平 6 - 2 8 2 5 8 号公報参照）。

【0006】

【発明が解決しようとする課題】 ところで、成膜工程ではこれまでウエハに成膜する膜材質として W 膜が用いられていたが、近年、膜材質の多様化により Ti 膜、SiO₂ 膜、WSi_x 膜が使用されるようになり、これに伴ってこれまで処理温度が 400℃ 程度であったものが 500℃～900℃ の処理温度で成膜することが要求されている。また、生産性を高めるためには処理時間、特にセラミックヒータ 11 を所定の処理温度に加熱するまでの昇温時間を極力短くする必要があり、これまで 5～10℃/min の昇温速度であったものを 20℃/min 以上の急速昇温が要求されていた。ところが、上記セラミックヒータ 11 を発熱させると、筒状支持体 16 を介して反応処理室へ熱が逃げる熱引けが起こるため、筒状支持体 16 が位置するセラミックヒータ 11 の中央における熱容量が周縁より小さくなり、載置面 13 の均熱性が阻害されるといった課題があった。その為、成膜毎に膜質や膜厚みが異なり、一定品質の薄膜を安定して成膜することができなかった。

【0007】 しかも、この熱引けが大きくなるとセラミックヒータ 11 に大きな熱応力が発生し、セラミックヒータ 11 にクラックが発生して割れてしまうといった問題点もあった。特に、この問題点はセラミックヒータ 11 の大型化、昇温速度の向上によりますます顕著な問題となっていた。

【0008】

【課題を解決するための手段】 そこで、本発明は上記課題に鑑み、略同心円状又は略渦巻き状をした発熱パターンを有する抵抗発熱体を埋設してなるセラミック体の上面を被加熱物の載置面とし、上記セラミック体の下面にセラミックスからなる筒状支持体を接合してなるセラミックヒータにおいて、上記発熱パターンのうち筒状支持体より内側に位置する領域の面積を S_1 、該筒状支持体より内側に位置する領域における抵抗発熱体の抵抗値を R_1 とし、上記発熱パターンのうち筒状支持体より外側に位置する領域の面積を S_2 、該筒状支持体より外側に位置する領域における抵抗発熱体の抵抗値を R_2 とした時、 R_1/S_1 を R_2/S_2 に対して 3～60% の範囲で大きくしたことを特徴とする。

【0009】

【作用】 本発明によれば、筒状支持体より内側に位置する領域における抵抗発熱体の単位面積当たりの抵抗値 (R_1/S_1) を、筒状支持体より外側に位置する領域における抵抗発熱体の単位面積当たりの抵抗値 (R_2/S_2) より大きくしてあることから、筒状支持体を介して熱引きされる温度を補い載置面の温度分布を均一化することができる。また、その抵抗値 (R_1/S_1) は抵抗値 (R_2/S_2) に対して 3～60% としてあること

から、 $20^{\circ}\text{C}/\text{min}$ 以上の速度で急速に昇温しても割れないセラミックヒータを実現することができる。

【0010】

【発明の実施の形態】以下、本発明の実施形態について説明する。

【0011】図1(a)は本発明のセラミックヒータを示す斜視図、(b)は(a)のX-X線断面図であり、抵抗発熱体4を埋設してなる円盤状をしたセラミック体2からなり、該セラミック体2の上面を被加熱物Wの載置面3としてある。また、上記セラミック体2の下面中央にはセラミックヒータ1を反応処理室(不図示)内に設置するためのセラミックスからなる筒状支持体6を接合してあり、該筒状支持体6によって反応処理室の内外を気密にシールするとともに、上記筒状支持体6の内側より前記抵抗発熱体4へ通電するための給電端子5を反応処理室外へ取り出すようになっている。

【0012】また、上記セラミック体2中に埋設する抵抗発熱体4の発熱パターンは、例えば、図2に示すような略同心円状としてあり、上記発熱パターンQが占める面積をSとした時、面積Sは載置面3全体の80%以上となるようにしてある。なお、発熱パターンQのパターン形状としては図2に示したものだけに限定されるものではなく、図6に示す渦巻き状をしたものなど載置面3を均一に加熱できるパーン形状であれば良い。

【0013】そして、本発明は、上記発熱パターンQのうち筒状支持体6の最外周より内側に位置する領域Q1の面積をS1、上記筒状支持体6の最外周より内側に位置する領域Q1における抵抗発熱体4aの抵抗値をR1とするとともに、上記発熱パターンQのうち筒状支持体6の最外周より外側に位置する領域Q2の面積をS2、上記筒状支持体6の最外周より外側に位置する領域Q2における抵抗発熱体4bの抵抗値をR2とした時、上記筒状支持体6の内側に位置する領域Q1における抵抗発熱体4aの単位面積当たりの抵抗値($R1/S1$)を、上記筒状支持体6の外側に位置する領域Q2における抵抗発熱体4bの単位面積当たりの抵抗値($R2/S2$)より大きくしたことを特徴とする。

【0014】即ち、上記セラミックヒータ1を発熱させると、筒状支持体6を介して反応処理室側へ熱が奪われて熱引けが発生し、載置面3の均熱化が阻害されるとともに、特に昇温時において、筒状支持体6が接合されているセラミックヒータ1の中央と、筒状支持体6が接合されていないセラミックヒータ1の周縁との境界に大きな熱応力が発生し、セラミックヒータ1が割れてしまうといった恐れがあるが、本発明では、発熱パターンQの筒状支持体6より内側に位置する領域Q1における抵抗発熱体4aの単位面積当たりの抵抗値($R1/S1$)を、筒状支持体6より外側に位置する領域Q2における抵抗発熱体4bの単位面積当たりの抵抗値($R2/S2$)より大きくし、筒状支持体6が接合されているセラ

ミックヒータ1の中央の発熱量を周縁より大きくしてあることから、熱引けに伴う温度損失を補い、載置面6の温度分布を均一化することができるとともに、昇温時においてセラミックヒータ1の中央の発熱量を周縁より大きくできるため、セラミックヒータ1に発生する熱応力を緩和し、急速昇温によるセラミックヒータ1の破損を防ぐことができる。

【0015】ただし、上記抵抗値($R1/S1$)は抵抗値($R2/S2$)に対して3~60%の範囲で大きくすることが重要であり、好ましくは5~20%の範囲で大きくすることが良い。

【0016】これは抵抗値($R1/S1$)が抵抗値($R2/S2$)に対して3%未満であると、筒状支持体6からの熱引けに伴う温度損失を補えず、載置面3の中央における温度が周縁より低くなり、均一な温度分布を得ることができなくなるとともに、昇温時にセラミックヒータ1に大きな熱応力が発生し、割れてしまう恐れがあるからであり、逆に、抵抗値($R1/S1$)が抵抗値($R2/S2$)に対して60%より大きくなると、筒状支持体6からの温度損失より抵抗発熱体4aによる発熱量が大きくなり過ぎるために、載置面3の中央における温度が周縁より高くなり、均一な温度分布を得ることができなくなるとともに、昇温時に発生する熱応力が非常に大きくなりセラミックヒータ1が割れてしまうからである。

【0017】なお、筒状支持体6が接合されたセラミックヒータ1から抵抗値($R1/S1$)と抵抗値($R2/S2$)を求める方法としては、例えば、図2に示す発熱パターンQを有するセラミックヒータ1の場合、まず、筒状支持体6を切除し、X線を当ててセラミック体2中に埋設されている発熱パターンQの形状を解析し、筒状支持体6より内側に位置する領域Q1の面積をS1、上記筒状支持体6外側に位置する領域Q2の面積をS2として算出する。

【0018】一方、筒状支持体6より内側に位置する領域Q1における抵抗発熱体4aの抵抗値R1と筒状支持体6より外側に位置する領域Q2における抵抗発熱体4bの抵抗値R2は、セラミック体2を筒状支持体6の最外周が位置していた部分で円板状のセラミック体とリング状のセラミック体に2分割し、円板状のセラミック体に埋設されている抵抗値をR1、リング状のセラミック体に埋設されている抵抗値をR2としてそれぞれ測定し、これらの値から抵抗値($R1/S1$)と抵抗値($R2/S2$)を算出すれば良い。

【0019】ところで、抵抗発熱体4a、4bの単位面積当たりの抵抗値($R1/S1$)、($R2/S2$)を変化させるには以下の方法がある。

【0020】〔抵抗発熱体4をスクリーン印刷にて形成する場合〕

① 抵抗発熱体4a、4bの厚みを一定とし、抵抗発熱

体 4 a と抵抗発熱体 4 b の線幅を異ならせる方法。即ち、抵抗発熱体 4 a の線幅を抵抗発熱体 4 b の線幅より細くする。

【0021】② 抵抗発熱体 4 a, 4 b の線幅を一定とし、抵抗発熱体 4 a と抵抗発熱体 4 b の厚みを異ならせる方法。即ち、スクリーン印刷にて抵抗発熱体 4 と抵抗発熱体 4 b を印刷したあと、抵抗発熱体 4 b に相当する部分に再度スクリーン印刷にて抵抗発熱体を重ねる。

【0022】③ 抵抗発熱体 4 a, 4 b の厚み、線幅とも一定とし、抵抗発熱体 4 a と抵抗発熱体 4 b の組成を異ならせる方法。例えば、抵抗発熱体を主にタングステンによって形成する場合、抵抗発熱体 4 b に含有させる炭化タングステンの添加量を抵抗発熱体 4 a に含有させる炭化タングステンの添加量より多くすることにより、抵抗発熱体 4 a の単位面積当たりの抵抗値 ($R1/S1$) を抵抗発熱体 4 b の単位面積当たりの抵抗値 ($R2/S2$) より大きくできる。

【0023】〔抵抗発熱体 4 に線材を用いる場合〕

④ 抵抗発熱体 4 a, 4 b の線径を一定とし、抵抗発熱体 4 a と抵抗発熱体 4 b の巻き数を変更する方法。即ち、抵抗発熱体 4 a の巻き数を抵抗発熱体 4 b より多くする。

【0024】また、上記方法による抵抗発熱体 4 を埋設するセラミックヒータ 1 の製造方法としては次の 2 つの方法がある。

【0025】まず、第一の方法は、高融点金属や導電性セラミックスを含む導体インクを作製し、これをセラミック体 2 を構成するセラミックグリーンシート上に例えば図 2 に示す発熱パターン Q を①～③の方法を用いてスクリーン印刷したあと、上記発熱パターン Q を覆うように上記セラミックグリーンシート上に他のセラミックグリーンシートを積み重ねてグリーンシート積層体を製作する。そして、このグリーンシート積層体に切削加工を施して所定形状に形成したものを各種セラミック原料を焼結させることができる温度にて焼成することにより、抵抗発熱体 4 を埋設してなるセラミック体 2 を形成する。

【0026】第二の方法は、抵抗発熱体 4 として高融点金属からなる線材を用い、該線材を④の方法にて螺旋状に巻線したものを例えば図 2 に示す発熱パターン Q に配置してセラミック原料中に埋置し、ホットプレス法にて焼結一体化したあと、研削加工を施して所定形状に形成することにより、抵抗発熱体 4 を埋設してなるセラミック体 2 を形成する。

【0027】これらの方法により得られたセラミック体 2 は、一方の主面に研磨加工を施して載置面 3 を形成するとともに、他方の主面に抵抗発熱体 4 に連通する凹部を穿設し、該凹部に給電端子 5 をロウ付け等の方法にて接合することによりセラミックヒータ 1 を形成する。

【0028】一方、筒状支持体 6 は、セラミック原料を

射出成形法、押し出し成形法、静水圧プレス成形法など通常のセラミック成形法にて所定の筒状に形成したあと、上記セラミック原料を焼結させることができる温度にて焼成して形成する。

【0029】そして、上記セラミック体 2 の給電端子 5 を内包するように上記セラミック体 2 の下面中央に筒状支持体 6 をガラス接合や拡散接合にて接合するか、あるいは上記セラミック体 2 と筒状支持体 6 とが同種のセラミックスからなる場合、上記セラミック原料の泥漿をセラミック体 2 と筒状支持体 6 の接合面間に介在させ、焼結一体化することによりセラミックヒータ 1 を得ることができる。

【0030】ただし、上記発熱パターン Q において、筒状支持体 6 より内側に位置する領域 Q 1 における抵抗発熱体 4 a の単位面積当たりの抵抗値 ($R1/S1$) と筒状支持体 6 より外側に位置する領域 Q 2 における抵抗発熱体 4 b の単位面積当たりの抵抗値 ($R2/S2$) を前記範囲で設定したとしてもセラミック体 2 の熱伝導率が 40 W/mk 未満であると、抵抗発熱体 4 の発熱を効率良くセラミック体 2 全体に伝えることができないために、セラミック材料による均熱化作用が無くなり、特に大型のセラミックヒータ 1 では載置面 3 の均熱化が達成できない。しかも、セラミック体 2 の厚みが厚くなると、セラミック体 2 の厚み方向に温度分布が生じ、熱応力が発生して抵抗発熱体 4 を埋設した界面からクラックが発生することもある。

【0031】しかも、成膜装置ではデポジション用ガスやクリーニング用ガスとして塩素系やフッ素等の腐食性の強いハロゲン系ガスが使用されているため、これらのハロゲン系ガスに対して耐食性の高いことが必要となる。

【0032】その為、セラミック体 2 を構成するセラミックスとしては熱伝導率が 40 W/mk 以上でかつハロゲン系ガスに対する優れた耐食性を有するセラミックスにより形成することが重要であり、可能な限り熱伝導率の高いものが望ましい。

【0033】具体的には、アルミナ、窒化アルミニウム、窒化硼素を主成分とするセラミックスを用いることができ、これらの中でも窒化アルミニウムを主成分とするセラミックスが好ましい。

【0034】また、上記セラミック体 2 に接合する筒状支持体 6 の熱伝達率は、セラミック体 2 の熱伝達率と同等あるいはそれ以上とすることが望ましい。これは、筒状支持体 6 の熱伝達率がセラミック体 2 よりも極端に低いと、セラミックヒータ 1 を発熱させたときの熱伝搬が非常に少なく、セラミック体 2 と筒状支持体 6 との接合界面に熱応力が集中して筒状支持体 6 が接合界面より剥離してしまうからである。なお、筒状支持体 6 を構成するセラミックスとしては、セラミック体 2 と同様のアルミナ、窒化アルミニウム、窒化硼素を主成分とするセラ

ミックスを用いることができ、特に、接合強度を高める観点からセラミック体 2 と同種のセラミックス、さらにはセラミック体 2 と同一のセラミックスにより形成することが良い。なお、同種のセラミックスとは、主成分が同じであることを言い、同一のセラミックスとは主成分は勿論のこと組成や特性が同じセラミックスのことを言う。

【0035】さらに、上記セラミック体 2 中に埋設する抵抗発熱体 4 としては、タングステン、モリブデン、白金、レニウム等の高融点金属やこれらの合金、あるいは

【0036】かくして、本発明のセラミックヒータ 1 を用いれば、処理温度での温度バラツキが 10 % 以内となるような均一な温度分布を得ることができるとともに、従来では成し得なかった 20℃/min 以上の急速な昇温においても割れることがない。

【0037】(実施例) 純度 99.9 % の AlN 粉末に

【0038】一方、抵抗発熱体 4 として、タングステン粉末に溶剤、可塑剤、分散材等を加えて回転ミルにて混合粉碎したあと、バインダーを加えてさらに混合し、真空脱脂することにより導体インクを製作する。

【0039】そして、前記 AlN のグリーンシートを数枚積み重ねた上に、上記導体インクをスクリーン印刷にて図 2 に示すような略同心円状をなし、抵抗発熱体 4 の厚みはほぼ一定とした状態で中央に位置する抵抗発熱体 4 a の線幅を周縁に位置する抵抗発熱体 4 b の線幅より狭くした発熱パターン Q を敷設し、該発熱パターン Q を覆うように残りの AlN のグリーンシートを積み重ね、熱圧着によりグリーンシート積層体を形成した。そして、このグリーンシート積層体に切削加工を施して円盤状に形成したあと、数百℃の窒素雰囲気にて脱脂し、次いで窒素雰囲気中にて 2000 ~ 2010℃の温度にて焼成することにより、外径が約 300 mm、厚みが約 15 mm の円盤状をした窒化アルミニウム製のセラミック体 2 を製作した。なお、上記セラミック体 2 を構成する窒化アルミニウムの組成について ICP にて測定したところ、窒化アルミニウムの含有量が 99.8 重量% の高純度窒化アルミニウムセラミックスからなるものであった。

【0040】また、セラミック体 2 中に埋設する発熱パターン Q のうち、後述にて接合する筒状支持体 6 より内側に位置する領域 Q 1 における抵抗発熱体 4 a の単位面積当たりの抵抗値 (R1/S1) と、上記筒状支持体 6

より外側に位置する領域 Q 2 における抵抗発熱体 4 b の単位面積当たりの抵抗値 (R2/S2) をそれぞれ測定したところ、0.48Ω/cm² と 0.36Ω/cm² であり、抵抗値 (R1/S1) が抵抗値 (R2/S2) に対して 33 % 高かった。

【0041】次に、得られたセラミック体 2 の一方の主面を中心線平均粗さ (Ra) で 0.1 μm に研磨して載置面 3 を形成するとするとともに、上記セラミック体 2 の他方の主面に抵抗発熱体 4 に連通する 2 つの凹部を穿設したあと、該凹部に Fe-Co-Ni 合金からなる給電端子 5 を銀銅ロウにてロウ付け固定してセラミックヒータ 1 を得た。

【0042】そして、このセラミックヒータ 1 の下面に、外径 70 mm、厚み 10 mm の円筒状をした上記セラミック体 2 と同一の窒化アルミニウムセラミックスからなる筒状支持体 6 を拡散接合した。

【0043】そこで、このセラミックヒータ 1 に 170 V の直流電圧を印加して載置面 3 を設定温度で 700℃に発熱させ、載置面 3 の温度を放射温度計 (商品名: サーマビューアー) にて測定したところ、図 3 に示すように、載置面 3 の平均温度が 694℃、最も低いところでも設定温度に対して 15℃以内とすることができ、設定温度 700℃に対して 2 % 以内の温度バラツキに抑えることができ、優れた均熱性が得られた。

【0044】一方、比較のために、発熱パターンの形状は図 2 と同一で、抵抗調整していない抵抗発熱体 1 4 をセラミック体 1 2 中に埋設する以外は実施例と同様の方法にて製作したセラミックヒータ 1 1 を試作し、170 V の直流電圧を印加して載置面 1 3 を発熱させたところ、図 4 に示すように、載置面 1 3 の平均温度が 654℃、最も低いところでは設定温度に対して 114℃も低くなっており、設定温度 700℃に対して 16.2 % と温度分布が大きくばらついていた。

【0045】(実験例 1) そこで、実施例におけるセラミックヒータ 1 において、筒状支持体 6 より内側に位置する領域 Q 1 における抵抗発熱体 4 a の単位面積当たりの抵抗値 (R1/S1) と筒状支持体 6 より外側に位置する領域 Q 2 における抵抗発熱体 4 b の単位面積当たりの抵抗値 (R2/S2) を異ならせた時の載置面 3 における温度分布を確認する実験を行った。

【0046】それぞれの結果は表 1 に示す通りである。

【0047】この結果、抵抗値 (R1/S1) を抵抗値 (R2/S2) に対して 3 % 以上、60 % 以下とすることにより、載置面 3 の温度バラツキを 10 % 以内に抑えられることが判る。特に、抵抗値 (R1/S1) を抵抗値 (R2/S2) に対して 5 % 以上、50 % 以下とすれば、載置面 3 の温度バラツキを 5 % 以内に抑えることができ、優れた均熱性が得られた。

【0048】

【表 1】

	$\frac{R1 \times S2}{S1 \times R2}$	最高温度 (°C)	最低温度 (°C)	温度差 (°C)	温度バラツキ (%)
※1	0 (%)	700	598	102	14.6
2	3 (%)	700	642	58	8.3
3	5 (%)	700	685	15	2.1
4	10 (%)	700	693	7	1.0
5	30 (%)	700	672	28	4.0
6	60 (%)	700	636	64	9.1
※7	80 (%)	700	601	99	14.1

※は本発明範囲外である。

【0049】（実験例2）次に、実験例1で用いたセラミックヒータ1の昇温速度を異ならせた時のセラミックヒータ1の耐久性について調べる実験を行った。

【0050】それぞれの結果は表2に示す通りである。

【0051】この結果、抵抗値（ $R1/S1$ ）を抵抗値（ $R2/S2$ ）に対して3%以上、60%以下とすることにより、20°C/minの昇温速度としてもセラミッ

クヒータ1に割れを生じることがなく、特に抵抗値（ $R1/S1$ ）を抵抗値（ $R2/S2$ ）に対して5%以上、20%以下とすることにより、50°C/minの昇温速度においてもセラミックヒータ1に割れを生じることがなく優れていた。

【0052】

【表2】

	$\frac{R1 \times S2}{S1 \times R2}$	昇温速度 (min/°C)						
		5	10	15	20	30	40	50
※1	0 (%)	○	○	×	—	—	—	—
2	3 (%)	○	○	○	○	○	×	—
3	5 (%)	○	○	○	○	○	○	○
4	10 (%)	○	○	○	○	○	○	○
5	30 (%)	○	○	○	○	○	×	—
6	60 (%)	○	○	○	○	×	—	—
※7	80 (%)	○	○	×	—	—	—	—

※は本発明範囲外である。

○は割れなし ×は割れあり

【0053】

50 【発明の効果】 以上のように、本発明によれば、略同心

円状又は略渦巻き状をした発熱パターンを有する抵抗発熱体を埋設してなるセラミック体の上面を被加熱物の載置面とし、上記セラミック体の下面にセラミックスからなる筒状支持体を接合してなるセラミックヒータにおいて、上記発熱パターンのうち筒状支持体より内側に位置する領域の面積を S_1 、該筒状支持体より内側に位置する領域における抵抗発熱体の抵抗値を R_1 とし、上記発熱パターンのうち筒状支持体より外側に位置する領域の面積を S_2 、該筒状支持体より外側に位置する領域における抵抗発熱体の抵抗値を R_2 とした時、 R_1/S_1 を R_2/S_2 に対して 3～60% の範囲で大きくしたことから、筒状支持体を介して熱引きされる温度を補い載置面の温度分布を均一化することができるとともに、20℃/min 以上の速度で急速に昇温しても割れない信頼性の高いセラミックヒータを提供することができる。

【0054】しかも、セラミックヒータを構成するセラミック体や筒状支持体はハロゲン系ガスやプラズマに対して優れた耐食性、耐プラズマ性を有するセラミックスからなるため、成膜装置やエッチング装置に用いたとしても長期使用が可能であるとともに、腐食や摩耗に伴う塵の発生が少ないことから、例えば半導体製造装置用として用いたとしても半導体ウエハに悪影響を与えることがない。

【図面の簡単な説明】

【図1】(a) は本発明のセラミックヒータを示す一部を破断した斜視図、(b) は (a) の X-X 線断面図である。

【図2】図1のセラミックヒータに埋設してなる発熱パターンを示す図である。

【図3】本発明のセラミックヒータの載置面における温

度分布を示す図である。

【図4】従来のセラミックヒータの載置面における温度分布を示す図である。

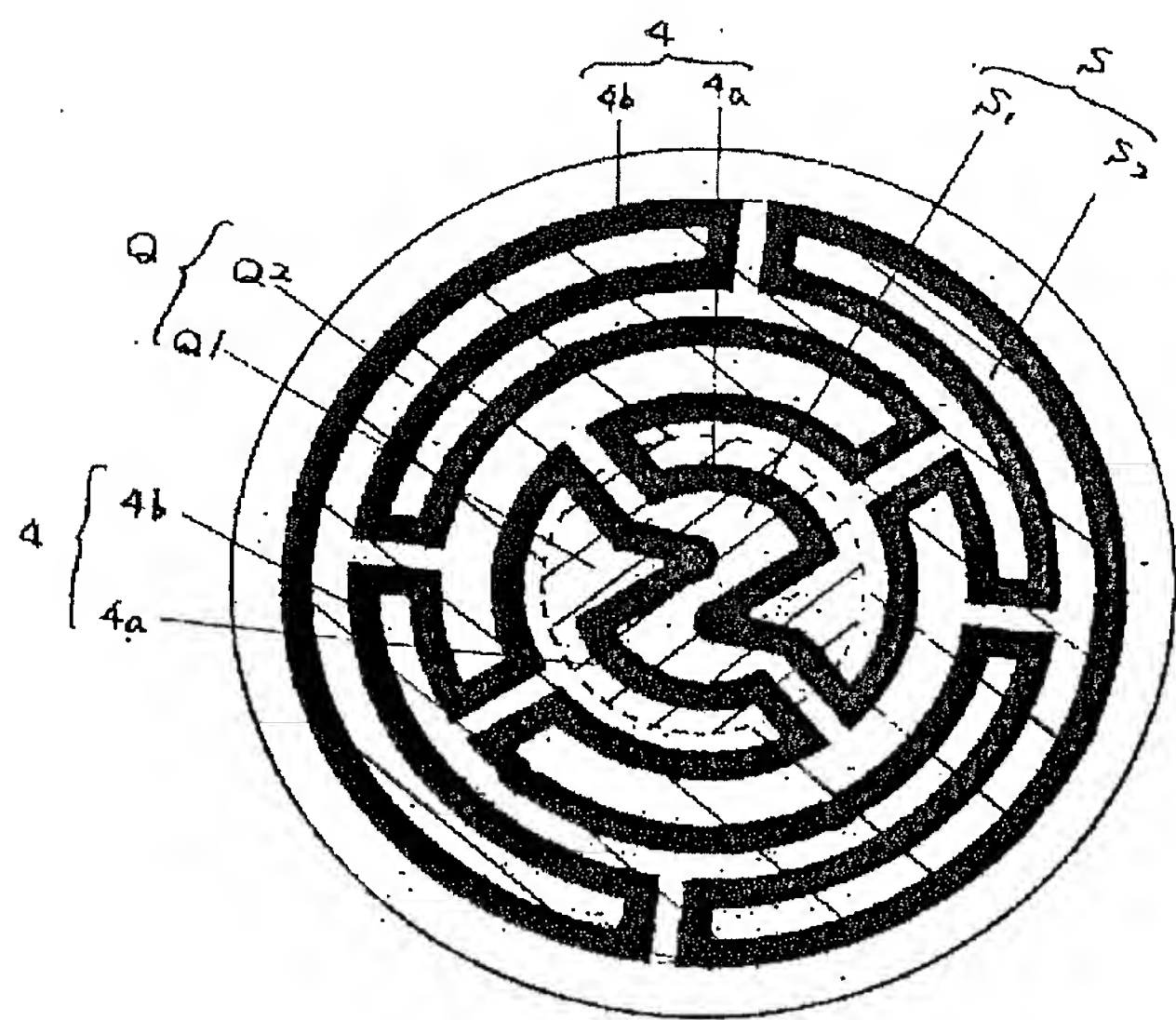
【図5】(a) は従来のセラミックヒータを示す一部を破断した斜視図、(b) は (a) の Y-Y 線断面図である。

【図6】図5のセラミックヒータに埋設してなる発熱パターンを示す図である。

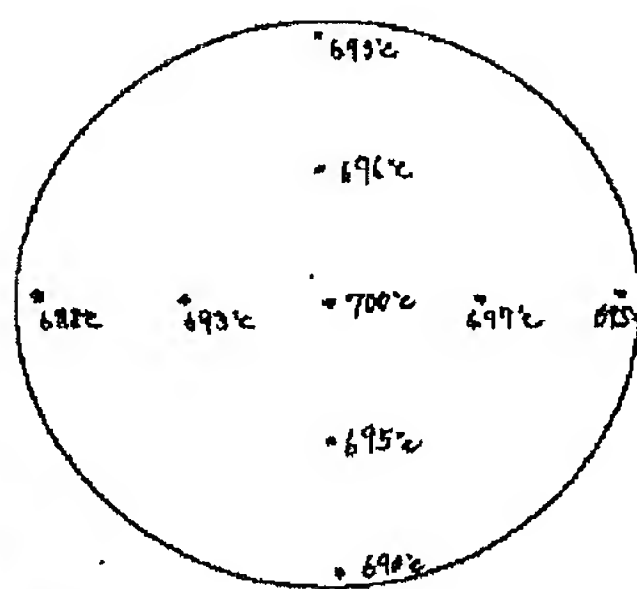
【符号の説明】

1, 1 1	・・・セラミックヒータ
2, 1 2	・・・セラミック体
3, 1 3	・・・載置面
4 (4a, 4b), 1 4	・・・抵抗発熱体
5, 1 5	・・・給電端子
6, 1 6	・・・筒状支持体
Q, P	・・・発熱パターン
Q 1	・・・筒状支持体より内側に位置する領域
Q 2	・・・筒状支持体より外側に位置する領域
S	・・・発熱パターンの全面積
S 1	・・・筒状支持体より内側に位置する領域の面積
S 2	・・・筒状支持体より外側に位置する領域の面積
R 1	・・・領域 S 1 における抵抗発熱体の抵抗値
R 2	・・・領域 S 2 における抵抗発熱体の抵抗値
W	・・・被加熱物

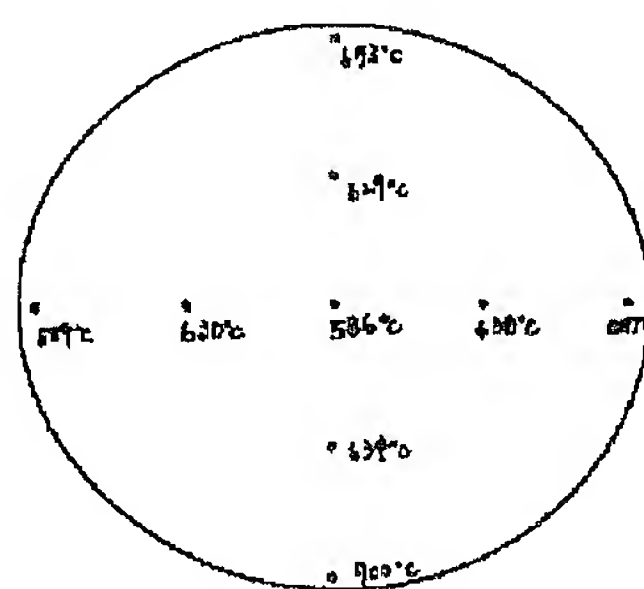
【図2】



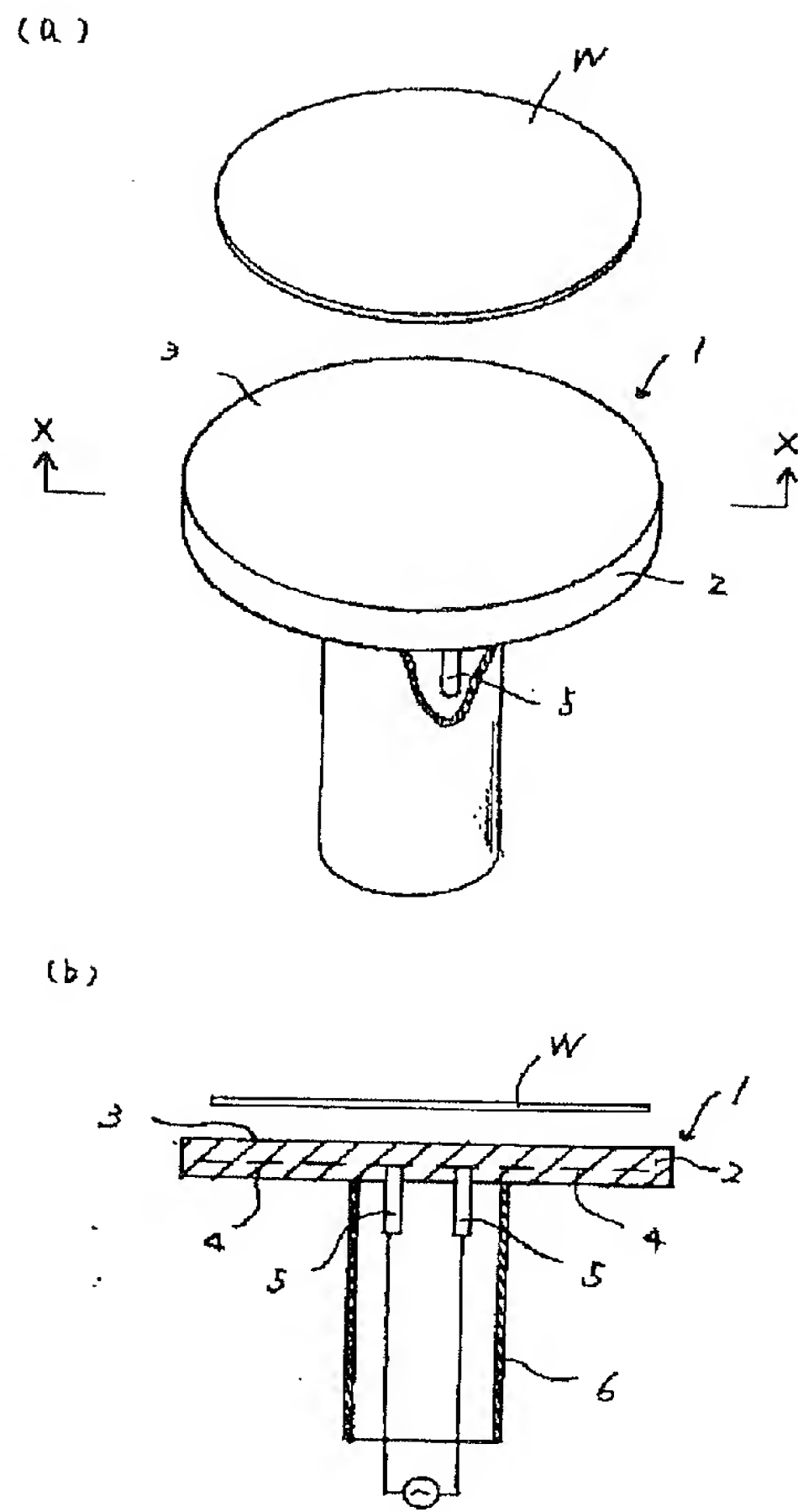
【図3】



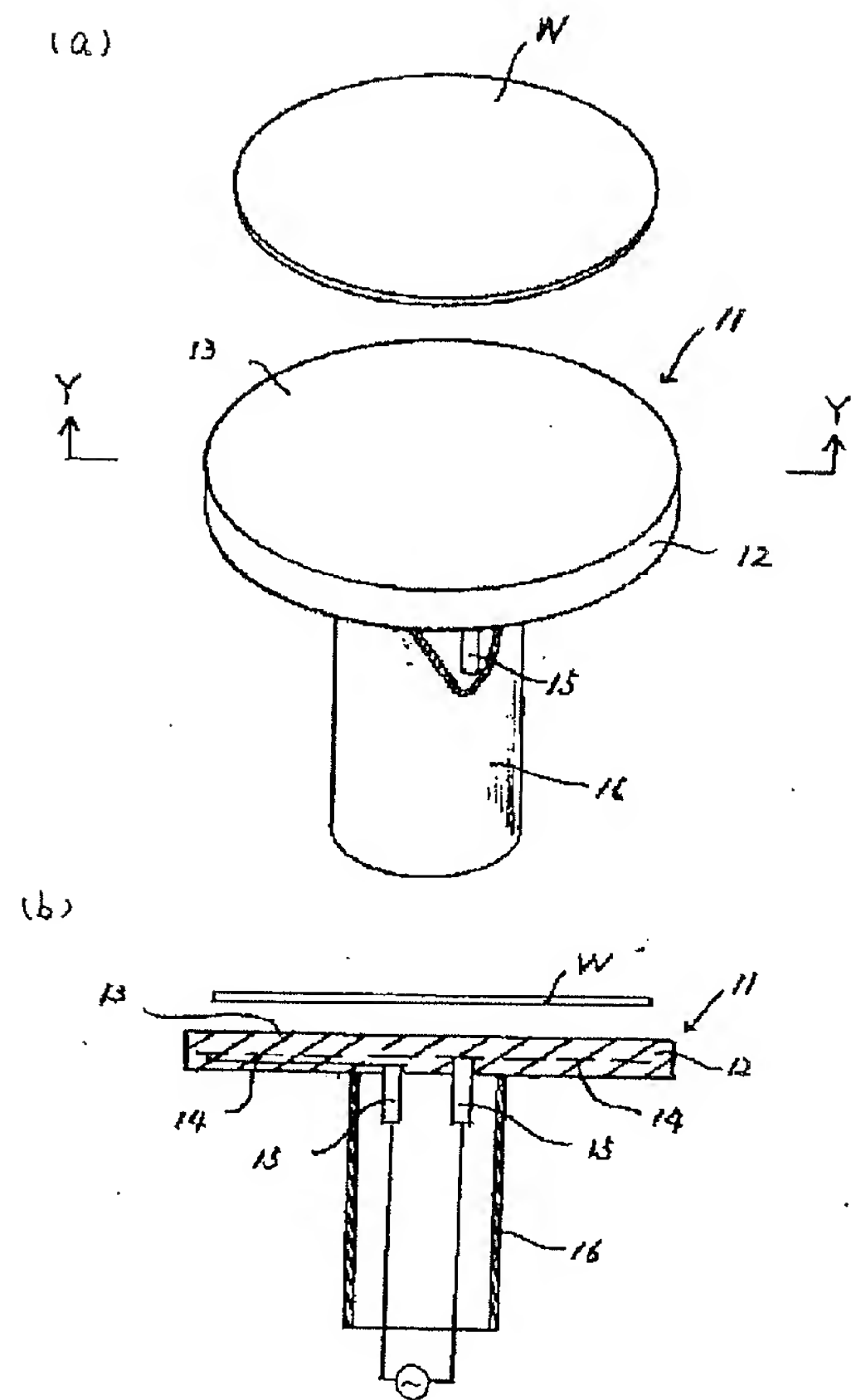
【図4】



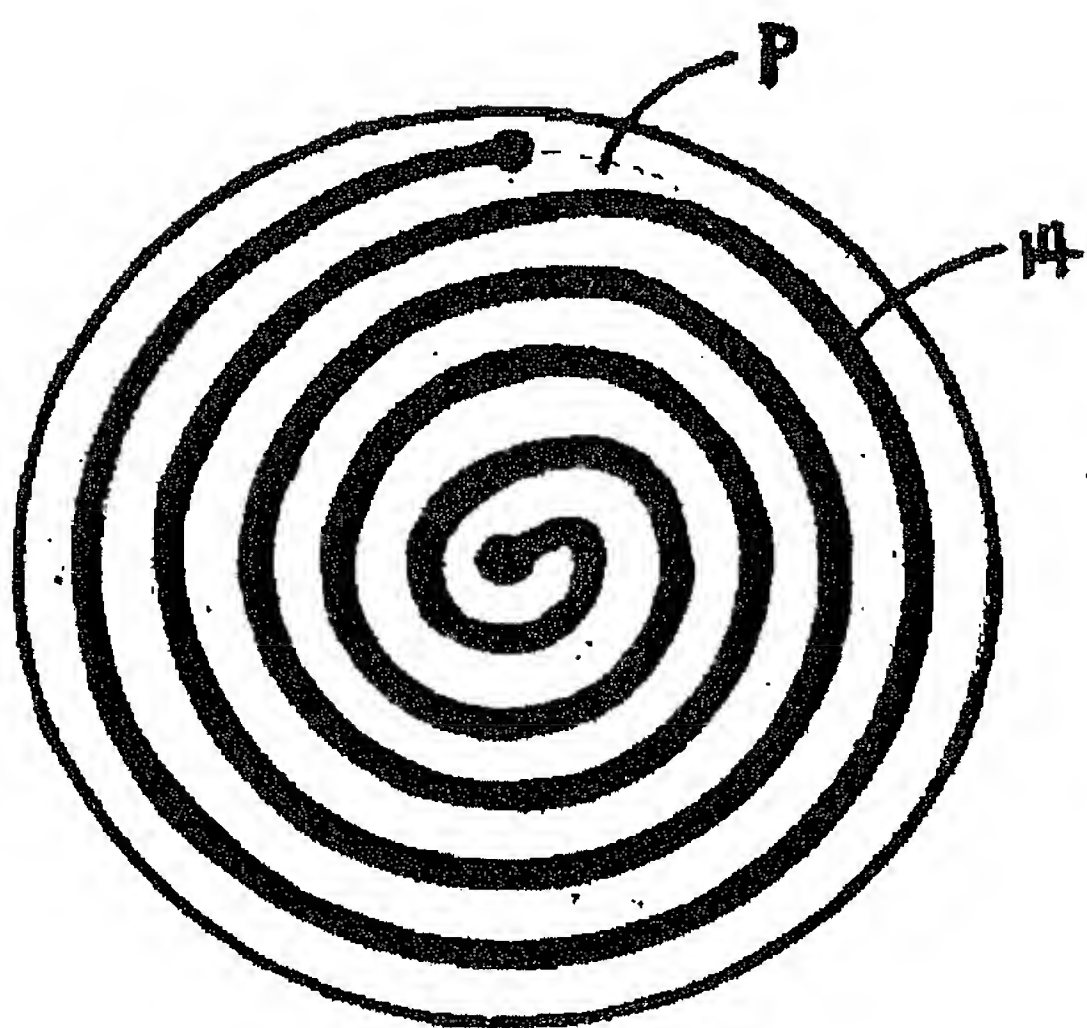
【図 1】



【図 5】



【図 6】



PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number : 11-339939

(43)Date of publication of application : 10.12.1999

(51)Int.Cl.

H05B 3/20
H01L 21/205
H01L 21/68

(21)Application number : 10-150381

(71)Applicant : KYOCERA CORP

(22)Date of filing : 29.05.1998

(72)Inventor : NAKAMA HIDENORI

(54) CERAMIC HEATER

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a ceramic heater provided with a cylindrical support in which a temperature distribution of the surface can be uniformized and a rapid rise of a temperature of 20° C/min or more can be realized.

SOLUTION: In a ceramic heater in which an upper surface of a ceramic body in which a resistant heating element 4 having an approximately concentric heating element pattern Q is buried is a surface to place an object W to be heated and a cylindrical support made of ceramics is joined to a lower surface of the ceramic body described above, when a zone of an area Q1 positioned at an inner side than the cylindrical supporting body of the heating element pattern Q described above is defined as S1, resistance of a resistant heating element 4a in the area Q1 is defined as R1, a zone of an area Q2 positioned at an outer side than the cylindrical supporting body of the heating element pattern Q described above is defined as S2 and resistance of a resistant heating element 4b in the area Q2 is defined as R1, $R1/S1$ is made 3-60% larger than $R2/S2$.

